

5

DISPOSITIF ET PROCEDE PERMETTANT LE MODE-BLOCAGE D'UN LASERObjet de l'invention

[0001] La présente invention se rapporte à un  
10 dispositif et à un procédé permettant le mode-blocage d'un  
laser, et en particulier d'un laser fonctionnant en mode  
pulsé.

Arrière-plan technologique

15 [0002] Une cavité laser est constituée d'un milieu  
amplificateur de lumière placé au sein d'une cavité  
résonnante délimitée par deux miroirs orientés en auto-  
collimation, c'est-à-dire face à face. Lorsque le milieu  
amplificateur est activé, une oscillation optique est  
20 entretenue dans la cavité, de sorte que le dispositif  
puisse émettre un faisceau optique caractérisé par une  
brillance spatiale et spectrale très élevée.

[0003] Le mode-blocage d'une cavité laser consiste à  
forcer la circulation d'impulsions optiques brèves dans la  
25 dite cavité résonnante, de manière à générer des impulsions  
de forte intensité crête et d'une durée typiquement  
inférieure à 100 picosecondes pouvant aller jusqu'à  
quelques femtosecondes en fonction du milieu amplificateur  
utilisé.

30 [0004] Parmi les lasers, on peut distinguer les  
lasers de type continu où le milieu amplificateur est  
activé de manière permanente, c'est-à-dire sur des échelles  
de temps de plusieurs secondes à plusieurs heures. Un laser  
continu mode-bloqué pourra donc générer des impulsions

brèves à un taux de répétition de l'ordre de quelques dizaines à quelques centaines de mégahertz correspondant au temps de circulation (aller-retour) des impulsions dans la cavité résonnante.

5 [0005] Ce taux de répétition élevé, implique que ce type de laser émettra des impulsions optiques de faible énergie. Ce type de laser est néanmoins adéquat, pour de nombreuses applications requérant une puissance optique moyenne élevée mais pouvant se satisfaire d'énergie  
10 impulsionnelle faible telles que la technologie LIDAR, ou les spectroscopies «linéaires» d'absorption, de photoionisation, de fluorescence,...

[0006] D'autre part, il existe des lasers de type pulsé caractérisés par un cycle de travail très faible du  
15 milieu amplificateur (inférieure à 1/50). Ce dernier est activé pendant un courte période, typiquement inférieure à 1 milliseconde à un faible taux de répétition typiquement de quelques dizaines de hertz. En mode pulsé, le milieu amplificateur peut être temporairement très fortement  
20 activé, correspondant à un stockage important d'énergie optique dans le milieu amplificateur, de sorte qu'un laser pulsé mode-bloqué pourra générer des impulsions nettement plus énergétiques que celles générées par les lasers mode-bloqué de type continu. Par contre, le fait d'une  
25 part, que le coefficient d'amplification du milieu amplificateur ne soit pas constant pendant la période transitoire d'activation et, d'autre part, que la stabilisation de l'oscillation optique dans la cavité laser est un processus dynamique qui requiert un certain temps et  
30 peut donc être incomplète pendant le temps d'activation du milieu amplificateur, limite l'efficacité du mode-blocage et par conséquent, la brièveté et la stabilité énergétique des dites impulsions optiques générées.

[0007] Les lasers pulsés sont utilisés dans les processus de fabrication nécessitant des impulsions optiques de forte énergie tels que pour l'ablation de matériaux, la découpe laser, traitement de surface, ainsi  
5 pour les spectroscopies optiques « non-linéaires » telles que l'ionisation résonnante à plusieurs photons, la spectroscopie de génération de fréquence somme ainsi que toutes techniques requérant un faible taux de répétition du laser (mesures résolues en temps).

10 [0008] Une manière d'obtenir le mode-blocage des lasers de type pulsé est d'insérer une cellule à colorant (solvant liquide), éventuellement associée à un limiteur d'intensité dans la cavité laser. Ce dispositif présente plusieurs inconvénients, en particulier :

- 15 - la mobilité et l'inhomogénéité du solvant qui circule dans la cellule sont des facteurs d'instabilité énergétique des impulsions émises.  
- La dégradation chimique ou photochimique dudit colorant nécessite l'intervention régulière de personnes  
20 qualifiées pour obtenir une optimisation du processus de mode-blocage.

[0009] Le document US-A-4914658 décrit un laser à l'état solide tel qu'un laser Yttrium Aluminium Garnet dopé au Néodyme (Nd:YAG) auquel est adjoint un cristal non-  
25 linéaire et un miroir dichroïque en vue de créer un moyen optique non-linéaire permettant le mode-blocage du laser. Dans la forme la plus simple de mise en œuvre du dispositif, le cristal non-linéaire permet de générer un faisceau de deuxième harmonique à partir du faisceau  
30 fondamental amplifié par le milieu amplificateur. L'oscillation dans la cavité résonnante de la portion du faisceau fondamental non-convertie par le cristal non-linéaire, est discriminée négativement grâce à un miroir

dichroïque qui doit présenter un coefficient de réflexion à la fréquence de deuxième harmonique supérieur à celui à la fréquence fondamentale.

[0010] L'ajustement de la distance optique entre le  
5 cristal non-linéaire et le miroir dichroïque permet d'obtenir un déphasage adéquat entre le faisceau fondamental et le faisceau de deuxième harmonique afin d'obtenir une reconversion efficace du faisceau de deuxième harmonique en faisceau fondamental dans le cristal non-  
10 linéaire. Ce déphasage peut aussi être obtenu par insertion d'une lame transparente entre le cristal non-linéaire et le miroir dichroïque.

[0011] Le moyen optique non linéaire a pour fonction d'augmenter le facteur qualité de la cavité laser, c'est-à-  
15 dire de diminuer les pertes d'énergie du faisceau laser par réflexion contre le miroir dichroïque, quand la puissance instantanée du faisceau à la fréquence fondamentale généré par le milieu amplificateur augmente. En d'autres termes, le moyen optique non linéaire induit une rétroaction  
20 positive sur le facteur qualité de la cavité laser en fonction de la puissance instantanée du faisceau à la fréquence fondamentale.

[0012] Le dispositif optique non-linéaire de mode-blocage est en outre caractérisé en ce que le rapport  
25 des puissances du faisceau de deuxième harmonique par rapport au faisceau à la fréquence fondamentale augmente avec la puissance du faisceau à la fréquence fondamentale.

[0013] Le document EP-A-0951111 propose un dispositif et une méthode pour permettre le mode-blocage  
30 d'un laser, de préférence fonctionnant également en mode continu, qui se basent sur le principe décrit dans le document US-A-4914658. Dans ce cas de figure, il est proposé de convertir une partie du faisceau laser à la fréquence fondamentale en un faisceau de deuxième

harmonique par l'utilisation d'un cristal non-linéaire. L'oscillation dans la cavité résonnante de la portion du faisceau fondamental non-convertie dans le cristal non-linéaire est discriminée négativement grâce à la  
5 combinaison d'une lame retardatrice et d'un polariseur. Dans ce document, le milieu amplificateur est du Nd:Vanadate, le cristal non linéaire est du Lithium Triborate et la lame retardatrice présente un retard de  $\lambda/4 = 1064$  nm et  $\lambda/2 = 532$  nm. La lame retardatrice est placée  
10 entre le cristal non linéaire et le miroir dichroïque tandis que le polariseur est placé entre le milieu amplificateur et le cristal non linéaire.

[0014] Il est précisé dans ce document que le miroir dichroïque, placé derrière le cristal non-linéaire,  
15 présente un coefficient de réflexion à la fréquence de deuxième harmonique qui n'est pas plus élevé que le coefficient de réflexion à la fréquence fondamentale.

[0015] Le moyen optique non linéaire décrit dans ce document a pour fonction d'augmenter le facteur qualité de  
20 la cavité laser, c'est-à-dire de diminuer les pertes d'énergie du faisceau laser par réflexion contre le polariseur, quand la puissance instantanée du faisceau à la fréquence fondamentale généré par le milieu amplificateur augmente. En d'autres termes, le moyen optique non linéaire  
25 induit une rétroaction positive sur le facteur qualité de la cavité laser en fonction de la puissance instantanée du faisceau à la fréquence fondamentale.

[0016] Les dispositifs décrits dans les deux documents précédents US-A-4914658 et EP-0951111 permettent  
30 le mode-blocage efficace des lasers continus. Par exemple, des impulsions aussi brèves que ~10 picosecondes LTMH (largeur totale à mi-hauteur) peuvent être générées lorsqu'un milieu amplificateur Nd:YAG est utilisé. Par

contre ces dispositifs fonctionnent mal dans le cas de lasers pulsés. Les durées d'impulsions les plus brèves jamais obtenues grâce au dispositif tel que décrit dans le document US-A-49146558 sont de 35 picosecondes LTMH  
5 (largeur total à mi-hauteur) dans le cas d'un laser Nd:YAG pulsé. Ces mauvaises performances résultent du fait que le coefficient d'amplification du milieu actif, l'énergie des impulsions optiques et donc le rendement de conversion du cristal non-linéaire utilisé dans le dispositif non-  
10 linéaire varient fortement au cours de la période d'activation du milieu amplificateur ce qui empêche un stabilisation de l'oscillation optique dans la cavité résonnante. D'autre part, le nombre réduit d'aller-retour intracavité, et donc d'interaction avec le dispositif non-  
15 linéaire, réalisés par les impulsions optiques pendant le temps d'activation du milieu amplificateur limite aussi l'efficacité du mode-blocage.

#### Buts de l'invention

20 [0017] La présente invention vise à fournir un dispositif et un procédé de mode-blocage d'un laser permettant d'obtenir des impulsions particulièrement brèves et présentant une grande stabilité énergétique, même dans le cas d'un laser pulsé.

25 [0018] La présente invention vise en particulier à s'affranchir des inconvénients des dispositifs et procédés de l'état de la technique.

[0019] En particulier, la présente invention vise à proposer un dispositif constitué uniquement d'éléments  
30 solides et donc simple à entretenir comparativement aux dispositifs utilisant des colorants (solvants liquides), robuste et peu coûteux. En outre, les différents constituants utilisés devront présenter un faible taux de dégradation dans le temps.

Principaux éléments caractéristiques de l'invention

[0020] La présente invention se rapporte à un dispositif pour le mode-blocage d'un laser, en particulier un laser de type pulsé, comprenant une cavité laser délimitée par un premier miroir et un second miroir, munie d'un milieu actif pour l'amplification du faisceau laser de fréquence fondamentale, et un moyen optique non-linéaire solide qui comprend au moins ledit second miroir et qui présente un coefficient de réflexion qui augmente avec l'intensité du faisceau, caractérisé en ce que ledit dispositif comprend en outre dans la cavité laser un limiteur d'intensité solide dont le coefficient de transmission du faisceau fondamental qui diminue avec l'intensité dudit faisceau laser.

[0021] Plus précisément, alors que les dispositifs tels que décrits dans le document US-A-4914658 et EP-0951111 ne présentent, par l'utilisation d'un moyen optique non linéaire, qu'une rétroaction positive sur le facteur de qualité de la cavité résonnante laser en fonction de la puissance du faisceau fondamental, le dispositif selon la présente invention présente, par l'utilisation conjointe du moyen optique non linéaire et du limiteur d'intensité, à la fois une rétroaction positive et une rétroaction négative sur ce facteur de qualité. Ceci est dû au fait que le moyen optique non linéaire présente un coefficient de réflexion qui augmente avec l'intensité du faisceau fondamental tandis que le limiteur d'intensité présentant un coefficient de transmission à la fréquence fondamentale du laser qui diminue avec l'intensité du faisceau fondamental.

[0022] L'utilisation conjointe du moyen optique non-linéaire et du limiteur d'intensité implique que le rapport de puissance du faisceau de deuxième harmonique par rapport

au faisceau fondamental n'augmente plus avec l'intensité du faisceau fondamental lorsque cette dernière intensité dépasse le seuil de fonctionnement de limiteur d'intensité.

[0023] Avantageusement, le moyen optique non-linéaire comprend ledit second miroir qui correspond à un miroir dichroïque et un cristal non-linéaire convertisseur de la fréquence laser.

[0024] Le moyen optique non-linéaire peut également ne comprendre que ledit second miroir qui correspond alors à un absorbeur saturable anti-résonnant Fabry-Perot construit à partir d'une superposition de films semi-conducteurs diélectriques ou métalliques.

[0025] Le moyen optique non linéaire peut également comprendre ledit second miroir qui correspond à un miroir dichroïque, un cristal non-linéaire convertisseur de fréquence et au moins un polariseur.

[0026] Avantageusement, le limiteur d'intensité est constitué par une lame réalisée en un matériau semi-conducteur tel que GaAs, CdSe ou InP.

[0027] De manière alternative, le limiteur d'intensité est constitué par un cristal non-linéaire qui convertit le faisceau fondamental en faisceau de fréquence harmonique.

[0028] De manière alternative, le limiteur d'intensité est constitué par un dispositif actif c'est-à-dire commandé électroniquement qui induit des pertes d'énergie croissantes dans la cavité lorsque l'intensité du faisceau fondamental augmente, tel qu'une cellule de Pockels ou un modulateur photo-acoustique.

[0029] De manière avantageuse, le limiteur d'intensité est disposé entre le milieu amplificateur et le moyen optique non linéaire.



[0030] De manière particulièrement avantageuse, le limiteur d'intensité et le moyen optique non linéaire sont disposés de part et d'autre du milieu amplificateur.

[0031] La présente invention se rapporte également à un procédé pour le mode-blocage d'un laser, en particulier un laser de type pulsé, comprenant:

- l'émission d'un faisceau de rayonnement laser de fréquence fondamentale par stimulation d'un milieu laser actif,
  - 10 - la conversion du faisceau de fréquence fondamentale en un faisceau de fréquence harmonique,
  - le renvoi du faisceau de fréquence harmonique vers la cavité résonnante
  - la reconversion du faisceau de fréquence harmonique en  
15 un faisceau de fréquence fondamentale,
- la limitation d'intensité du faisceau de fréquence fondamentale au sein de la cavité résonnante.

#### Brève description des dessins

20 [0032] La figure 1 décrit une forme particulière d'exécution du dispositif permettant la réalisation d'un oscillateur Nd:YAG selon le principe de la présente invention.

[0033] La figure 2 représente l'enveloppe du train  
25 d'impulsions obtenue pour l'oscillateur Nd:YAG tel que décrit à la figure 1.

[0034] La figure 3 représente la mesure de la largeur de l'impulsion qui est effectuée par une auto-corrélation de second ordre standard sans signal de  
30 fond.

Description détaillée d'une forme d'exécution de l'invention

- [0035] La figure 1 décrit à titre d'exemple une forme d'exécution du dispositif selon l'invention. On réalise de manière classique d'une part une cavité résonnante 20 délimitée par un premier miroir 1 et un second miroir 8 et d'autre part un moyen optique non-linéaire 10 comprenant ledit second miroir 8. Le premier miroir 1 est à réflexion élevée, de préférence totale, et le second miroir 8 est un miroir dichroïque. Au sein de la cavité résonnante 20, on dispose un milieu actif 5, qui peut être de manière classique un milieu Nd:YAG (Yttrium Aluminium Garnet dopé au Néodyme), Yb:YAG, Cr:YAG, Nd:YLF, Nd:verre, Ti:saphir, Cr:forstérite ou encore Yb:verre. Le milieu est adapté pour émettre sous stimulation des rayons laser à une fréquence fondamentale  $\omega_1$ . Le choix d'un tel milieu est dicté par la longueur d'onde du laser et la largeur spectrale du gain désirées.
- [0036] Selon une forme d'exécution de l'invention, le milieu amplificateur est un barreau de cristal Nd:YAG 5 présentant des dimensions de 115 X 7 mm qui est pompé par deux lampes à flash permettant la stimulation d'un faisceau laser d'une fréquence fondamentale  $\omega_1 = 1064$  nm.
- [0037] L'énergie de la pompe électrique est de ~17 J, tandis que la fréquence de répétition est de 20 Hz.
- [0038] Deux lentilles 61 et 62 pourvues d'un revêtement anti-reflets et caractérisées respectivement par des distances focales de 100 et de -40 mm forment le télescope 6. Un diaphragme 3 de 0,8 mm limite le fonctionnement du laser à un seul mode transversal. Le limiteur d'intensité destiné au mode-blocage actif selon cette forme d'exécution comprend un élément AOML 2

(mode-bloqueur photo-acoustique) situé à proximité du miroir à réflexion élevée 1 et une lame de GaAs 4. La longueur de la cavité totale est d'approximativement 1,5 m et est adaptée à la fréquence de modulation de 100 Mhz de l'AOML.

[0039] Le moyen optique non-linéaire 10 comprend en plus du miroir dichroïque 8, selon la forme d'exécution représentée à la figure 1, un cristal non-linéaire 7 de type BBO d'une longueur de 3 mm qui permet la génération d'un faisceau de second harmonique ( $\omega_2 = 532$  nm) par interaction de type I. Le moyen optique non-linéaire 10 présente un coefficient de réflexion supérieur à 99% à 532 nm et égal à 25% à 1064 nm. D'autres cristaux non-linéaires pourraient être utilisés tels que le LBO (Lithium Triborate), le KDP (Potassium Dihydrogéné-Phosphate), le KTP (Potassium Titanyl Phosphate), le BBO (Bêta-Baryum Borate), le PPLN (Periodically Poled Lithium Niobate) ou encore le KNbO<sub>3</sub> (Potassium Niobate). La lame de GaAs est placée à incidence de Brewster. L'ajustement de la distance séparant le cristal non-linéaire 7 du miroir dichroïque 8 permet le réglage du déphasage entre le faisceau fondamental et le faisceau de second harmonique lors du processus de reconversion.

[0040] Lorsque cette distance est correctement ajustée, on observe une augmentation notable de l'intensité du faisceau généré par la cavité, ce qui révèle le mode-blocage passif efficace de l'oscillateur YAG.

[0041] La puissance moyenne de sortie de la cavité laser est de ~30 mW (énergie de train d'impulsions = 1,5 mJ) pour une énergie de pompe électrique de ~17 J lorsque l'élément AOML 2 est utilisé dans la cavité.

[0042] La figure 2 représente l'enveloppe du train d'impulsions long de 2  $\mu$ s telle que mesurée par une photodiode p-i-n avec un oscilloscope de largeur de bande de 60 MHz. La première partie de l'enveloppe (0-500 ns) est caractérisée par une variation rapide de l'énergie d'impulsion et est suivie par un plateau de 600 à 1800 ns caractérisé par une énergie d'impulsion quasi constante, estimée à 10  $\mu$ J/impulsion.

[0043] Bien que des études précédentes aient révélé que ce dispositif pouvait fonctionner sans le mode-blocage actif, un fonctionnement beaucoup plus stable de l'oscillateur YAG a été observé lorsque l'élément AOML est utilisé dans la cavité.

[0044] La figure 3 présente la mesure de la largeur des impulsions au milieu du plateau de l'enveloppe du train. Cette mesure est réalisée par auto-corrélation du second ordre standard sans signal de fond en synchronisant la fenêtre de 50 ns de l'intégrateur de signal d'auto-corrélation sur le milieu du plateau stable de l'enveloppe des trains.

[0045] Supposant un profil gaussien, on déduit une durée d'impulsion de 12 ps LTMH pour l'impulsion fondamentale. L'intensité crête à l'intérieur de la cavité atteint une valeur de l'ordre de 55 MW/cm<sup>2</sup>, ce qui est en accord avec le commencement de l'absorption à deux photons dans un semi-conducteur de GaAs.

[0046] En conclusion, il est possible d'obtenir une durée d'impulsion réduite à 12 ps ou même moins à partir d'un laser Nd:YAG pulsé pompé par lampe à flash, en combinant un élément de rétroaction passif-négatif constituant le limiteur d'intensité, qui est dans le cas présent une lame de GaAs, à un élément de rétroaction positif qui est un moyen optique non-linéaire dans le

présent cas, constitué d'un cristal non-linéaire (BBO) doubleur de fréquence associé à un miroir dichroïque.

[0047] L'augmentation du nombre d'aller-retour réalisés par les impulsions optiques ainsi que leur  
5 stabilisation en énergie induite par le limiteur d'intensité constituent deux facteurs clé pour obtenir des impulsions brèves. La durée de ces impulsions est très proche de la limite inférieure de ~10 ps, imposée par la transformée de Fourier du spectre de gain du milieu  
10 amplificateur Nd:YAG.

[0048] Le laser pulsé équipé du dispositif décrit dans le présent document présente les caractéristiques idéales pour le pompage synchrone d'oscillateur paramétrique optique.

15 [0049] D'autre part, l'interposition intra- ou extra-cavité d'éléments passifs et actifs de modification et de sélection de polarisation tels que cellule de Pockels, polariseurs et lames retardatrices permettra de sélectionner des impulsions uniques énergétiques.

REVENDICATIONS

- 5                   1. Dispositif pour le mode-blocage d'un laser, en particulier un laser de type pulsé, comprenant une cavité résonnante (20),
- délimitée par un premier miroir (1) et un second miroir (8),
- 10 - munie d'un milieu laser actif amplificateur (5) pour l'amplification d'un faisceau de rayonnement laser à la fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ),
- et d'un moyen optique non-linéaire solide (10), qui comprend au moins ledit second miroir (8), pour la
- 15 conversion réversible du rayonnement de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ) en rayonnement de fréquence harmonique ( $\omega_2$ ), ledit moyen optique non-linéaire (10) présentant un coefficient de réflexion qui augmente avec l'intensité du rayonnement à la fréquence fondamentale,
- 20 caractérisé en ce que ledit dispositif comprend en outre dans la cavité résonnante (20) un limiteur d'intensité (4) solide dont le coefficient de transmission du rayonnement laser diminue avec l'intensité dudit rayonnement.
- 25                   2. Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce que le limiteur d'intensité (4) comprend une lame réalisée en un matériau semi-conducteur tel que GaAs, CdSe ou InP.
- 30                   3. Dispositif selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce que le limiteur d'intensité (4) comprend un cristal non-linéaire capable de convertir le rayonnement de fréquence fondamentale en rayonnement de fréquence harmonique, ou un dispositif actif commandé

électroniquement tel qu'une cellule de Pockels ou un modulateur photo-acoustique (2).

4. Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que le moyen optique non-linéaire (10) comprend ledit second miroir (8) qui correspond à un miroir dichroïque et un cristal non-linéaire (7) capable de convertir le rayonnement de fréquence fondamentale en rayonnement de fréquence harmonique.

10 5. Dispositif selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que le moyen optique non-linéaire (10) comprend ledit second miroir (8) qui correspond à un miroir dichroïque, un cristal non-linéaire (7) capable de convertir le rayonnement de fréquence fondamentale en  
15 rayonnement de fréquence harmonique et au moins un élément permettant la modification et/ou la sélection de polarisation.

6. Dispositif selon la revendication 4 ou 5, caractérisé en ce que ledit cristal non linéaire est un  
20 cristal BBO.

7. Dispositif selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que le moyen optique non-linéaire (10) comprend uniquement le second miroir (8), ledit second miroir correspondant à un absorbeur saturable anti-  
25 résonnant Fabry-Perot construit à partir d'une superposition de films semi-conducteurs diélectriques ou métalliques.

8. Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que le limiteur d'intensité  
30 (4) et le moyen optique non-linéaire (10) sont placés de part et d'autre du milieu actif amplificateur (5).

9. Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que le limiteur d'intensité

(4) est placé entre le moyen optique non-linéaire (10) et le milieu actif amplificateur (5).

10. Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que le milieu  
5 actif amplificateur est un cristal Nd :YAG.

11. Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que le moyen optique non linéaire (10) présente un coefficient de réflexion du rayonnement de deuxième harmonique ( $\omega_2$ ) supérieur au  
10 coefficient de réflexion du rayonnement de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ).

12. Dispositif pour le mode-blocage d'un laser, en particulier un laser de type pulsé, comprenant une cavité résonnante (20),  
15 - délimitée par un premier miroir (1) et un second miroir (8),  
- munie d'un milieu laser actif amplificateur (5) pour l'amplification d'un faisceau de rayonnement laser à la fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ),  
20 - et d'un moyen optique non-linéaire solide (10), qui comprend au moins ledit second miroir (8), pour la conversion réversible du rayonnement de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ) en rayonnement de fréquence harmonique ( $\omega_2$ ), ledit moyen optique non-linéaire (10)  
25 présentant un coefficient de réflexion qui augmente avec l'intensité du rayonnement à la fréquence fondamentale, caractérisé en ce que ledit dispositif est pourvu de moyens assurant à la fois une rétroaction positive et une rétroaction négative sur le facteur qualité de la cavité  
30 résonnante (20).

13. Procédé pour le mode-blocage d'un laser, en particulier un laser de type pulsé, caractérisé en ce qu'il comprend :



- l'émission d'un faisceau de rayonnement laser de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ) par stimulation d'un milieu laser actif (5),
- la conversion du faisceau de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ) en un faisceau de fréquence harmonique ( $\omega_2$ ),
- le renvoi du faisceau de fréquence harmonique ( $\omega_2$ ) vers la cavité résonnante (20),
- la reconversion du faisceau de fréquence harmonique ( $\omega_2$ ) en un faisceau de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ), et
- la limitation d'intensité du faisceau de fréquence fondamentale ( $\omega_1$ ) au sein de la cavité résonnante (20).